

ватости поверхности не устанавливаются и шероховатость этой поверхности не контролируется.

Точность размеров и шероховатость обработанных поверхностей взаимосвязаны, хотя прямой связи между точностью и шероховатостью поверхности нет. Так, например, к самым неточным поверхностям по допуску размера, но предназначенных для лаковой отделки, предъявляют весьма высокие требования шероховатости. Деревянные рукоятки выполняют с низкой точностью размеров, но обязательно шлифуют, добиваясь высокой гладкости их поверхности. Вместе с тем при выборе шероховатости поверхности следует учитывать, что величина микронеровностей поверхности должна укладываться в поле допуска детали, иначе говоря, величина шероховатости должна быть меньше поля допуска IT детали. При назначении шероховатости параметрами R_m , R_z , R_a высоту микронеровностей принимают равной (0,24-0,5) IT.

Точность сопряжения подвижных посадок так же зависит от шероховатости поверхностей деталей, образующих посадку. При неправильно выбранной шероховатости крупные микронеровности в процессе эксплуатации изнашиваются, образуя дополнительный зазор, который может перевести посадку в другой квалитет или в другую посадку. Однако, чем больше прочность древесины, из которой сделаны детали соединения, тем в меньшей степени величина шероховатости сказывается на точности сопряжения деталей.

Библиографический список

1. Белкин, И.М. Допуски и посадки [Текст]: учеб. пособие /И.М. Белкин. М.: Машиностроение, 1992. 528 с
2. Глебов, И.Т. Обработка древесины методом фрезерования [Текст]: учеб. пособие /И.Т. Глебов. Екатеринбург: УГЛТУ, 2007. 192 с.

Глухих В.Н. (СПбГЛТА, г. Санкт-Петербург, РФ)

ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫЕ УРАВНЕНИЯ ДЛЯ ЦИЛИНДРИЧЕСКИ АНИЗОТРОПНОГО ТЕЛА С УЧЕТОМ НАЙДЕННЫХ СООТНОШЕНИЙ МЕЖДУ НЕЗАВИСИМЫМИ ПОСТОЯННЫМИ УПРУГОСТИ

DIFFERENTIAL EQUATIONS FOR CYLINDRICAL ANISOTROPIC SOLID SUBJECT TO BETWEENNESS RELATION INDEPENDENT CONSTANTS OF RESILIENCE

При решении задач о напряжениях в цилиндрически анизотропном теле при механических и термических воздействиях необходимо исходить из уравнений теории упругости, которые должны учитывать различие свойств материала в главных направлениях анизотропии и содержать в соответствии с этим более двух упругих постоянных.

В теории упругости анизотропного тела известно дифференциальное уравнение в частных производных четвертого порядка в функции напряжений без учета объемных сил:

$$\begin{aligned}
 & \frac{1}{E_t} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial r^4} + \left(\frac{1}{G_{rt}} - \frac{2\mu_{rt}}{E_r} \right) \cdot \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial r^2 \partial \theta^2} + \frac{1}{E_r} \cdot \frac{1}{r^4} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial \theta^4} + \\
 & + \frac{2}{E_t} \cdot \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial^3 F}{\partial r^3} - \left(\frac{1}{G_{rt}} - \frac{2\mu_{rt}}{E_r} \right) \cdot \frac{1}{r^3} \cdot \frac{\partial^3 F}{\partial r \partial \theta^2} - \frac{1}{E_r} \cdot \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial^2 F}{\partial r^2} + \\
 & + \left(2 \frac{1-\mu_{rt}}{E_r} + \frac{1}{G_{rt}} \right) \cdot \frac{1}{r^4} \cdot \frac{\partial^2 F}{\partial \theta^2} + \frac{1}{E_r} \cdot \frac{1}{r^3} \cdot \frac{\partial F}{\partial r} = 0.
 \end{aligned} \tag{1}$$

То же в декартовых координатах [1]:

$$\begin{aligned}
 & \frac{\partial^4 F}{\partial x^4} (x^4 + Bx^2 y^2 + \alpha^2 y^4) + \frac{\partial^4 F}{\partial y^4} (y^4 + Bx^2 y^2 + \alpha^2 x^4) + \\
 & + \frac{\partial^4 F}{\partial y \partial x^3} [2x^2 + B(y^2 - x^2) - 2\alpha^2 y^2] \cdot 2xy + \frac{\partial^4 F}{\partial x \partial y^3} [2y^2 + B(x^2 - y^2) - 2\alpha^2 x^2] \cdot 2xy + \\
 & + \frac{\partial^4 F}{\partial x^2 \partial y^2} [6x^2 y^2 + B(x^4 - 4x^2 y^2 + y^4) + 6\alpha^2 x^2 y^2] + \frac{\partial^3 F}{\partial x^3} [2x^2 + B(3y^2 - x^2) - 6\alpha^2 y^2] \cdot x + \\
 & + \frac{\partial^3 F}{\partial y^3} [2y^2 + B(3x^2 - y^2) - 6\alpha^2 x^2] \cdot y + \frac{\partial^3 F}{\partial y \partial x^2} [2x^2(1 + 2\alpha^2) + B(y^2 - 3x^2) - 2\alpha^2 y^2] \cdot 3y + \\
 & + \frac{\partial^3 F}{\partial x \partial y^2} [2y^2(1 + 2\alpha^2) + B(x^2 - 3y^2) - 2\alpha^2 x^2] \cdot 3x + \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} (2\alpha^2 - B)(x^2 - y^2) + \\
 & + \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} (B - 2\alpha^2)(x^2 - y^2) + \frac{\partial^2 F}{\partial x \partial y} (2\alpha^2 - B) \cdot 4xy = 0,
 \end{aligned} \tag{2}$$

$$\text{где } \alpha^2 = \frac{E_t}{E_r}; \quad B = E_t \left(\frac{1}{G_{rt}} - \frac{2\mu_{rt}}{E_r} \right). \tag{3}$$

Используя решение уравнения (2) в виде суммы полиномов [2]

$$F = \sum_{i=1}^K x^K f_K(y), \tag{4}$$

после подстановки и соответствующих преобразований были получены соотношения между постоянными интегрирования, некоторые из которых представляют определенный интерес. Например, соотношения между постоянными C_{04} и C_{22} , C_{13} и C_{31}

$$C_{22} = C_{04} \frac{3(B-1-\alpha^2)}{2(B-2\alpha^2)}, \quad (5)$$

$$C_{31} = -C_{13} \frac{2(B-2\alpha^2)}{3(1+\alpha^2-B)}, \quad (6)$$

$$C_{22} = -C_{04} \frac{6(B-2\alpha^2)}{3+11\alpha^2-7B}, \quad (7)$$

$$C_{31} = -C_{13} \frac{3+11\alpha^2-7B}{6(B-2\alpha^2)}. \quad (8)$$

В результате приравнивания множителей при одинаковых постоянных было получено алгебраическое уравнение

$$B^2 - \frac{2}{3}(5+\alpha^2)B - \frac{5}{3}\alpha^4 + \frac{14}{3}\alpha^2 + 1 = 0, \quad (9)$$

корни которого имеют вид:

$$B_{(1)} = \frac{1+5\alpha^2}{3}; \quad (10)$$

$$B_{(2)} = 3 - \alpha^2. \quad (11)$$

С учетом корня (10) дифференциальное уравнение в полярных координатах (1) примет вид:

$$\begin{aligned} \frac{\partial^4 F}{\partial r^4} + \frac{1+5\alpha^2}{3} \cdot \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial r^2 \partial \theta^2} + \frac{\alpha^2}{r^4} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial \theta^4} + \frac{2}{r} \cdot \frac{\partial^3 F}{\partial r^3} - \frac{1+5\alpha^2}{3} \cdot \frac{1}{r^3} \cdot \frac{\partial^3 F}{\partial r \partial \theta^2} - \frac{\alpha^2}{r^2} \cdot \frac{\partial^2 F}{\partial r^2} + \\ + \frac{1+11\alpha^2}{3} \cdot \frac{1}{r^4} \cdot \frac{\partial^2 F}{\partial \theta^2} + \frac{\alpha^2}{r^2} \cdot \frac{\partial F}{\partial r} = 0. \end{aligned} \quad (12)$$

В декартовых координатах:

$$\begin{aligned}
 & \frac{\partial^4 F}{\partial x^4} \left(x^4 + \frac{1+5\alpha^2}{3} x^2 y^2 + \alpha^2 y^4 \right) + \frac{\partial^4 F}{\partial y^4} \cdot \left(y^4 + \frac{1+5\alpha^2}{3} x^2 y^2 + \alpha^2 x^4 \right) + \\
 & + 2 \frac{\partial^4 F}{\partial y \partial x^3} \left[2x^2 + \frac{1+5\alpha^2}{3} (y^2 - x^2) - 2\alpha^2 y^2 \right] \cdot xy + \\
 & + 2 \frac{\partial^4 F}{\partial x \partial y^3} \left[2y^2 + \frac{1+5\alpha^2}{3} (x^2 - y^2) - 2\alpha^2 x^2 \right] \cdot xy + \\
 & + \frac{\partial^4 F}{\partial x^2 \partial y^2} \left[6x^2 y^2 + \frac{1+5\alpha^2}{3} (x^4 - 4x^2 y^2 + y^4) + 6\alpha^2 x^2 y^2 \right] + \\
 & + \frac{\partial^3 F}{\partial x^3} \left[2x^2 + \frac{1+5\alpha^2}{3} (3y^2 - x^2) - 6\alpha^2 y^2 \right] \cdot x + \\
 & + \frac{\partial^3 F}{\partial y^3} \left[2y^2 + \frac{1+5\alpha^2}{3} (3x^2 - y^2) - 6\alpha^2 x^2 \right] \cdot y + \\
 & + 3 \frac{\partial^3 F}{\partial y \partial x^2} \left[2x^2 (1+2\alpha^2) + \frac{1+5\alpha^2}{3} (y^2 - 3x^2) - 2\alpha^2 y^2 \right] \cdot y + \\
 & + 3 \frac{\partial^3 F}{\partial x \partial y^2} \left[2y^2 (1+2\alpha^2) + \frac{1+5\alpha^2}{3} (x^2 - 3y^2) - 2\alpha^2 x^2 \right] \cdot x + \\
 & + \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} \cdot \frac{\alpha^2 - 1}{3} \cdot (x^2 - y^2) + \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} \cdot \frac{1 - \alpha^2}{3} \cdot (x^2 - y^2) + \frac{4\partial^2 F}{3\partial x \partial y} \cdot (\alpha^2 - 1) \cdot xy = 0. \quad (13)
 \end{aligned}$$

Для материалов цилиндрически анизотропных и ортотропных, у которых соотношение постоянных упругости подчиняется закону (1), дифференциальные уравнения имеют вид

– в полярных координатах:

$$\begin{aligned}
 & \frac{\partial^4 F}{\partial r^4} + (3 - \alpha^2) \cdot \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial r^2 \partial \theta^2} + \frac{\alpha^2}{r^4} \cdot \frac{\partial^4 F}{\partial \theta^4} + \frac{2}{r} \cdot \frac{\partial^3 F}{\partial r^3} - (3 - \alpha^2) \cdot \frac{1}{r^3} \cdot \frac{\partial^3 F}{\partial r \partial \theta^2} - \frac{\alpha^2}{r^2} \cdot \frac{\partial^2 F}{\partial r^2} + \\
 & + (3 + \alpha^2) \cdot \frac{1}{r^4} \cdot \frac{\partial^2 F}{\partial \theta^2} + \frac{\alpha^2}{r^3} \cdot \frac{\partial F}{\partial r} = 0, \quad (14)
 \end{aligned}$$

– в декартовых координатах:

$$\begin{aligned}
 & \frac{\partial^4 F}{\partial x^4} [x^2(x^2 + 3y^2) + \alpha^2 y^2(y^2 - x^2)] + \frac{\partial^4 F}{\partial y^4} [y^2(y^2 + 3x^2) + \alpha^2 x^2(x^2 - y^2)] + \\
 & + 2 \frac{\partial^4 F}{\partial x^3 \partial y} (3y^2 - x^2)(1 - \alpha^2) \cdot xy + 2 \frac{\partial^4 F}{\partial x \partial y^3} \cdot (3x^2 - y^2)(1 - \alpha^2) \cdot xy + \\
 & + \frac{\partial^4 F}{\partial x^2 \partial y^2} [2(5\alpha^2 - 3)x^2 y^2 + (3 - \alpha^2)(x^4 + y^4)] + \frac{\partial^3 F}{\partial x^3} (1 - \alpha^2)(9y^2 - x^2) \cdot x + \\
 & + \frac{\partial^3 F}{\partial y^3} (1 - \alpha^2)(9x^2 - y^2) \cdot y + 3 \frac{\partial^3 F}{\partial y \partial x^2} (1 - \alpha^2)(3y^2 - 7x^2) \cdot y + \\
 & + 3 \frac{\partial^3 F}{\partial x \partial y^2} (1 - \alpha^2)(3x^2 - 7y^2) \cdot x + 3 \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} (\alpha^2 - 1)(x^2 - y^2) + \\
 & + 3 \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} (1 - \alpha^2)(x^2 - y^2) + 12 \frac{\partial^2 F}{\partial y \partial x} (\alpha^2 - 1) \cdot xy = 0.
 \end{aligned} \tag{15}$$

Аналогичное решение можно привести для плоской задачи в перемещениях, используя ранее полученные дифференциальные уравнения [1].

Таким образом, представленные выше дифференциальные уравнения позволяют решать задачи применительно к цилиндрически анизотропным ортотропным телам у которых соотношения между постоянными упругости в главных направлениях анизотропии подчиняются корням (10) и (11) алгебраического уравнения (9).

К таким материалам относится такой природный полимер, как древесина. У большинства отечественных пород древесины соотношение между постоянными упругости подчиняется корню (11), а у таких пород, как ель канадская и пихта дугласова – корню (10).

Библиографический список

1. Глухих В.Н. Плоская задача теории упругости для цилиндрически анизотропного тела // Известия СПбЛТА. Вып. 6 (164). СПб., 1998. С. 141-145.
2. Глухих В.Н. Анизотропия древесины как фактор для повышения качества сушки пиломатериалов: Научное издание. СПб.: Изд-во С.-Петербург. ун-та, 2007. 163 с.